(19) Weltorganisation für geistiges Eigentum Internationales Büro



- 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991) | 1 (1991)

(43) Internationales Veröffentlichungsdatum 28. Oktober 2004 (28.10.2004)

PCT

(10) Internationale Veröffentlichungsnummer WO 2004/092445 A1

(51) Internationale Patentklassifikation⁷: B24C 1/06, B29C 59/02

C23C 18/22,

(21) Internationales Aktenzeichen:

PCT/IB2004/050460

(22) Internationales Anmeldedatum:

15. April 2004 (15.04.2004)

(25) Einreichungssprache:

Deutsch

(26) Veröffentlichungssprache:

Deutsch

(30) Angaben zur Priorität:

10317798.1 102004001613.5 16. April 2003 (16.04.2003) DE 9. Januar 2004 (09.01.2004) DE

- (71) Anmelder (für alle Bestimmungsstaaten mit Ausnahme von US): AHC OBERFLÄCHENTECHNIK GMBH & CO. OHG [DE/DE]; Boelckestrasse 25-57, 50171 Kerpen (DE).
- (72) Erfinder; und
- (75) Erfinder/Anmelder (nur für US): SAUER, Hartmut [DE/DE]; Flurweg 24, 57234 Wilnsdorf (DE).
- (74) Anwalt: DUNKELBERG, Oliver; Patentanwaltskanzlei Dr. Oliver Dunkelberg, Düsseldorfer Landstr. 249 - 251, 47259 Duisburg (DE).

(81) Bestimmungsstaaten (soweit nicht anders angegeben, für jede verfügbare nationale Schutzrechtsart): AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BW, BY, BZ, CA, CH, CN, CO, CR, CU, CZ, DK, DM, DZ, EC, EE, EG, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NA, NI, NO, NZ, OM, PG, PH, PL, PT, RO, RU, SC, SD, SE, SG, SK, SL, SY, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, YU, ZA, ZM, ZW.

(84) Bestimmungsstaaten (soweit nicht anders angegeben, für jede verfügbare regionale Schutzrechtsart): ARIPO (BW, GH, GM, KE, LS, MW, MZ, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), eurasisches (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), europäisches (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IT, LU, MC, NL, PL, PT, RO, SE, SI, SK, TR), OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

Veröffentlicht:

- mit internationalem Recherchenbericht
- vor Ablauf der f\u00fcr \u00e4nderungen der Anspr\u00fcche geltenden Frist; \u00bdere Ver\u00fcffentlichung wird wiederholt, falls \u00e4nderungen eintreffen

Zur Erklärung der Zweibuchstaben-Codes und der anderen Abkürzungen wird auf die Erklärungen ("Guidance Notes on Codes and Abbreviations") am Anfang jeder regulären Ausgabe der PCT-Gazette verwiesen.

(54) Title: USE OF AN OBJECT AS A DECORATIVE COMPONENT

(54) Bezeichnung: VERWENDUNG EINES GEGENSTANDS ALS DEKORATIVES BAUTEIL

(57) Abstract: The use of an object is disclosed, the surface of which entirely or partially comprises a composite material made of a non-metallic substrate which contains at least one polymer, and of a metallic layer deposited thereon without an external current supply, and having an adherence of at least 4 N/mm².

(57) Zusammenfassung: Verwendung eines Gegenstands als dekoratives Bauteil, dessen Oberflache ganz oder teiiweise einen Verbundwerkstoff aufweist, wobei der Verbundwerkstoff aus einem nichtmetallischen Substrat, enthaltend mindestens ein Polymer, and einer darauf befindlichen auflenstromlos abgeschiedenen metallischen Schicht mit einer Haftfestigkeit von mindestens 4 N/mm² besteht.



2004/092445

10

15

20

25

30

PCT/IB2004/050460 101553147

Verwendung eines & Ogen & 4 OCT 2005 als dekoratives Bauteil

Die vorliegende Erfindung betrifft die Verwendung eines Gegenstands, dessen Oberfläche ganz oder teilweise einen Verbundwerkstoff aufweist, bestehend aus einem Polymer und einer darauf befindlichen metallischen Schicht, als dekoratives Bauteil.

Gegenstände mir einer Oberfläche, die einen Verbundwerkstoff, bestehend aus einem Polymer und einer darauf befindlichen metallischen Schicht, aufweist, sind bekannt.

Im Allgemeinen gibt es zwei verschiedene Arten solcher Gegenstände:

Zum einen solche, bei denen mindestens eine Metallschicht durch ein außenstromloses chemisches Verfahren direkt auf die Kunststoffoberfläche abgeschieden wird. Das Einsatzgebiet solcher Gegenstände ist aufgrund der geringen Haftfestigkeit der außenstromlos aufgebrachten Metallschicht stark eingeschränkt und liegt fast ausschließlich im dekorativen Bereich, wie z.B. verchromte Gegenstände aus ABS (Acryl/Butadien/Styrol-Kunststoffe) oder Polymerblends, insbesondere als Zierleisten, Duschköpfe, Kühlergrill von Automobilen und Kaffeekannen. Nachteilig ist weiterhin, dass nur eine sehr eingeschränkte Materialwahl möglich ist, vor allem was die Wahl des Polymers anbetrifft, wenn ganz bestimmte optische Effekte erzielt werden sollen, wie beispielsweise ein Edelstahl-Look, ein Aluminium-Look oder ein Erscheinungsbild einer mattierten Metalloberfläche.

Zum anderen ist die Verwendung solcher Verbundwerkstoffe für dekorative Bauteile, wie beispielsweise Gehäuse von Mobiltelefonen, bekannt, bei denen die auf der Kunststoffoberfläche befindliche Metallschicht durch Aufdampfen von Metall auf Kunststoff in einem Vakuum (CVD/PVD-Verfahren) hergestellt wird. Hiermit werden geschlossene metallische Beschichtungen auf nichtmetallische Substrate, wie beispielsweise Kunststoffe, aufgebracht. Prinzipbedingt hat dieses Verfahren den Nachteil, dass einerseits keine Gegenstände mit größeren Abmessungen im industriellen Maßstab wirtschaftlich hergestellt werden können und andererseits die Metallschichten eine Dicke von maximal 3 µm haben. Darüber hinaus werden Gegenstände mit Vertiefungen oder Hohlräumen nicht vollständig metallisiert und die Metallschicht hat nur eine sehr geringe Haftfestigkeit, so dass ihre Verwendung für mechanisch beanspruchte Gegenstände überhaupt nicht möglich ist.

Ein weit verbreitetes Anwendungsgebiet dieser Aufdampf-Technik ist die Beschichtung von Kunststofffolien, zum Beispiel für die Lebensmittelverpackung. So offenbart die DE 198 49 661 A1, eine spezielle Polyesterfolie mit Aluminium zu bedampfen, so dass sie eine hohe

Sauerstoffbarriere, einen guten Glanz und einen geringen Reibungskoeffizienten aufweist. Die dort angegebenen Haftfestigkeiten von bis zu 3 N/mm sind jedoch zu gering, um in einer mechanisch beanspruchten, funktionellen Anwendung der metallisierten Folie bestehen zu können.

5

10

15

In der DE 43 12 926 A1 wird ein Verfahren zur Verbesserung der Haftfestigkeit von dentalen Metall-Kunststoff-Verbundschichten beschrieben. Dazu wird ein metallisches Substrat, auf dem bereits ein Polymer aufgebracht ist, mit einem speziellen Te-CO₂-Laser bestrahlt. Gegebenenfalls wird zusätzlich ein Haftvermittler verwendet. Eine Metallisierung von Kunststoffsubstraten wird hier nicht beschrieben.

Auch die DE 42 11 712 A1 beschreibt eine Bestrahlung der Oberfläche eines Substrates zur Verbesserung der Haftfestigkeiten mit einem Eximer-Laser. Eine PET (Polyethylenterephthalat)-Folie wird dabei mit diesem speziellen Laser bestrahlt, um anschließend mit einer ferromagnetischen Metallschicht in Rahmen eines PVD-Verfahrens bedampft zu werden. Solche Folien finden unter anderem als Audio- oder Videoaufzeichnungsmedium Verwendung.

Für spezielle Kunststoffe gibt es darüber hinaus ein Verfahren, bei dem die zu beschichtenden Gegenstände zunächst mit geeigneten Substanzen gequollen und anschließend chemisch geätzt werden. Die erzielten Haftfestigkeiten der aufgebrachten Metallschicht auf dem Kunststoff liegen bei maximal 2 N/mm².

Ein wesentlicher Nachteil bei diesem Verfahren ist die erhebliche Umweltbelastung durch die beiden chemischen Behandlungsmittel, so dass dieses Verfahren aus umweltpolitischen Gesichtpunkten nicht mehr lange angewandt werden kann.

25

30

35

20

Ein weiterentwickeltes Verfahren zur Metallisierung von Polyamiden, das auf dem oben beschriebenen Prinzip des Quellen der Oberfläche des Kunststoffsubstrats beruht aber kein Beizen mit Chromschwefelsäure vorsieht, wird in einem Artikel von G.D. Wolf und F. Fünger "Metallisierte Polyamid-Spritzgußteile", Kunststoffe, 1989, S. 442-447, vorgestellt. Die Oberfläche des amorphen Polyamids wird mit einer metallorganischen Aktivator-Lösung behandelt. Es schließt sich ein herkömmlicher Abscheidungsprozess einer chemisch Nickelschicht an.

Nachteilig an dieser Art der Oberflächenbehandlung, die auf einer chemischen Reaktion der Behandlungslösung mit dem Substrat beruht, ist, dass die gequollenen Oberflächen sehr empfindlich gegen Umwelteinflüsse, wie zum Beispiel Staubeinlagerungen, sind. Des weiteren muss das zu behandelnde Polyamid amorph sein, da teilkristalline oder kristalline Polyamide von der vorgestellten Methode nicht angegriffen werden. Damit stellt diese

WO 2004/092445 PCT/IB2004/050460

Methode ein aufwendiges und nur begrenzt einsetzbares Verfahren dar, um haftfeste Verbundschichten zwischen polymeren Substrat und Metallschicht zu erreichen.

3

Aufgabe der vorliegenden Erfindung ist die Bereitstellung eines dekorativen Bauteils, dessen Oberfläche ganz oder teilweise einen Verbundwerkstoff aus einem Kunststoff und einer Metallschicht aufweist, das die zuvor geschilderten Nachteile des Standes der Technik überwindet und in industriellem Maßstab herstellbar ist.

5 .

10

15

20

25

30

35

Die Aufgabe wird erfindungsgemäß gelöst durch die Verwendung eines Gegenstands, dessen Oberfläche ganz oder teilweise einen Verbundwerkstoff aufweist, wobei der Verbundwerkstoff aus einem nichtmetallischen Substrat, enthaltend mindestens ein Polymer, und einer darauf befindlichen außenstromlos abgeschiedenen metallischen Schicht mit einer Haftfestigkeit von mindestens 4 N/mm² besteht, als dekoratives Bauteil.

In einer besonders bevorzugten Ausführungsform der vorliegenden Erfindung wird ein Gegenstand als dekoratives Bauteil verwendet, dessen Oberfläche ganz oder teilweise einen Verbundwerkstoff aufweist, wobei dieser Verbundwerkstoff eine erste nichtmetallische Schicht und eine darauf aufgebrachte zweite metallische Schicht aufweist und wobei

- a) die Oberfläche des Gegenstands vor Aufbringen der metallischen Schicht nicht chemisch vorbehandelt wird; und
- b) die metallische Schicht nicht durch thermisches Spritzen, CVD, PVD oder Laserbehandlung aufgebracht wird.

Unter chemischer Vorbehandlung wird hier und im Folgenden als Abgrenzung zu mechanischen Behandlungen jede Behandlung einer Substratoberfläche verstanden, die durch Beizen, Ätzen, Quellen, Bedampfen, Plasma-Behandlung oder ähnlichen Methoden durchgeführt wird und bei der eine Veränderung der Oberflächen durch eine chemische Reaktion hervorgerufen wird.

Die verwendeten Gegenstände gemäß der vorliegenden Erfindung weisen im Gegensatz zu den nach chemischer Vorbehandlung metallisierten Gegenständen des Standes der Technik eine rauhe, scharfkantige Grenzschicht zwischen der nichtmetallischen Schicht und der metallischen Schicht auf. Diese scharfkantigen außenstromlos aufgebrachten Hinterschneidungen der Grenzschicht sind als kantige Ausbuchtungen und Oberflächenkonturen beispielsweise in einer Querschliffanalyse deutlich erkennbar, deren Ausführung nachfolgend beschrieben wird. So sind sie von den eher runden, aber jedenfalls abgerundeten, Konturen zu unterscheiden, die durch eine chemische Vorbehandlung entstehen (Abbildung 2).

10

15

20

25

30

35

Die Haftfestigkeiten (angegeben in N/mm²) der erfindungsgemäßen Verbundwerkstoffe werden ausschließlich anhand des Stirnzugversuchs nach DIN 50160 bestimmt:

Der Stirnzugversuch (senkrechter Zugtest) nach DIN 50160 wird seit Jahren zur Prüfung von Halbleitern, der Bestimmung der Haft-Zugfestigkeit thermisch gespritzter Schichten und bei verschiedenen Beschichtungstechnologien eingesetzt.

Für die Bestimmung der Haftfestigkeit im Stirnzugversuch wird der zu prüfende Schicht/Substrat-Verbund zwischen zwei Prüfstempeln verklebt und unter einachsiger zügiger Kraft bis zum Bruch belastet (vgl. Abbildung 1). Ist die Haftfähigkeit des Klebstoffs größer als die der Beschichtung und erfolgt der Bruch zwischen Schicht und Substrat, so kann nach Gleichung

$$\sigma_{_{H \ exp}} = \frac{F_{_{max}}}{A_{_{G}}}$$

(mit $\sigma_{H exp}$: experimentell erfassbare Haftfestigkeit, F_{max} : Maximalkraft beim Bruch des Verbundes und A_G : geometrische Bruchfläche) die Haftfestigkeit berechnet werden.

In einer bevorzugten Ausführungsform weist die Standardabweichung der Haftfestigkeit an sechs verschiedenen, über die Oberfläche des Verbundwerkstoffes verteilten Messwerte von höchstens 25 % des arithmetischen Mittelwerts auf.

Die angegebene Gleichmäßigkeit der Haftfestigkeit ermöglicht die erfindungsgemäße Verwendung von Gegenständen mit einem Verbundwerkstoff als dekorative Bauteile in besonderer Weise. So weisen die Gegenstände eine erhöhte Alltagstauglichkeit auf und sind so verschleißbeständig, dass auch ganz neue Einsatzgebiete erschlossen werden können.

Gemäß einer weiteren bevorzugten Ausführungsform wird ein Gegenstand verwendet, dessen Verbundwerkstoff ein nichtmetallisches Substrat aufweist, das zugleich die Oberfläche des Gegenstands ist. Bevorzugt basieren diese Oberflächen auf einem polymeren Werkstoff. Als besonders bevorzugt sind faserverstärkte Kunststoffe, Thermoplaste und andere, industriell verwendete Polymere zu nennen.

Gleichermaßen ist es aber auch möglich, Gegenstände zu verwenden, deren nichtmetallisches Substrat nicht die Oberfläche des Gegenstands ist. So kann der verwendete Gegenstand aus einem metallischen oder keramischen Werkstoff bestehen, der mit einem nichtmetallischen Substrat überzogen ist, das mindestens ein Polymer enthält.

Beispiele hierfür sind ein lackiertes Emblem aus Aluminium, welches selektiv metallisiert ist oder ein Metallgehäuse, welches mit einem Pulverlack überzogen und teilweise metallisiert ist.

In einer weiteren Ausführungsform der vorliegenden Erfindung wird ein Gegenstand mit einem Verbundwerkstoff als dekoratives Bauteil verwendet, der eine zwischen nichtmetallischem Substrat und metallischer Schicht befindliche Grenze aufweist mit einer Rauhigkeit, deren R_z -Wert 35 μ m nicht übersteigt.

Der R_z-Wert ist ein Maß für die durchschnittliche vertikale Oberflächenzerklüftung.

Gemäß einer besonders bevorzugten Ausführungsform der vorliegenden Erfindung werden Gegenstände mit einem Verbundwerkstoff als dekorative Bauteile verwendet, die eine zwischen nichtmetallischem Substrat und metallischer Schicht befindliche Grenze aufweist mit einer Rauhigkeit, ausgedrückt durch einen R_a-Wert von höchstens 5 μm.

Der R_a-Wert ist ein messtechnisch reproduzierbares Maß für die Rauhigkeit von Oberflächen, wobei Profil-Ausreißer (d.h. extreme Täler oder Hügel) durch die Flächenintegration weitgehend unberücksichtigt bleiben.

Zur Bestimmung Rauhigkeitswerte R_a und R_z wird aus einem erfindungsgemäßen Gegenstand eine Probe entnommen und es wird ein Querschliff gemäß der nachfolgend angeführten Methode angefertigt.

Bei der Querschliffanfertigung besteht die besondere Schwierigkeit, dass die Grenzfläche zwischen Substrat und Oberfläche durch die Bearbeitung sehr schnell zerstört oder abgelöst werden kann. Um dies zu vermeiden, wird bei jeder Querschliffanfertigung eine neue Trennscheibe der Firma Struer Typ 33TRE DSA Nr. 2493 verwendet. Darüber hinaus muss darauf geachtet werden, dass der Anpressdruck, der von der Trennscheibe auf die Substratbeschichtung übertragen wird, so gerichtet ist, dass die Kraft von der Beschichtung aus in Richtung Substrat verläuft. Bei der Trennung ist darauf zu achten, dass der Anpressdruck so gering wie möglich gehalten wird.

30

35

5

10

15

20

25

Die zu untersuchende Probe wird in eine transparente Einbettmasse (Epofixkitt, erhältlich von der Firma Struer) gegeben. Die eingebettete Probe wird an einer Tischschleifmaschine der Firma Struer, Typ KNUTH-ROTOR-2 geschliffen. Dabei werden verschiedene Schleifpapiere mit Siliziumcarbid und unterschiedlichen Körnungen verwendet. Die genaue Reihenfolge ist wie folgt:

| | Körnung | Zeit |
|----------------------|---------|------------|
| 1. Schleifbehandlung | P800 | ca. 1 min |
| 2. Schleifbehandlung | P1200 | ca. 1 min |
| 3. Schleifbehandlung | P2400 | ca. 30 sec |
| 4. Schleifbehandlung | P 4000 | ca. 30 sec |

10

15

20

25

30

Während des Schleifvorgangs wird Wasser eingesetzt, um die Schleifpartikel abzutransportieren. Die Tangentialkraft, die am Querschnitt auftritt und durch Reibung entsteht, wird so gerichtet, dass die metallische Schicht gegen das nichtmetallische Substrat gedrückt wird. So wird wirksam verhindert, dass sich die metallische Schicht sich beim Schleifvorgang von dem nichtmetallischen Substrat ablöst.

6

Anschließend wird die so behandelte Probe mit einem motorbetriebenen Präparationsgerät des Typs DAP-A der Firma Struer poliert. Dabei wird nicht der übliche Probenbeweger verwendet, vielmehr wird die Probe ausschließlich von Hand poliert. Je nach zu polierendem Substrat wird eine Drehzahl zwischen 40 bis 60 U/min und eine Anpresskraft zwischen 5 und 10 N angewandt.

Der Querschliff wird anschließend einer REM-Aufnahme unterzogen. Für die Bestimmung der Grenzlinienvergrößerung wird die Grenzlinie der Schicht zwischen nichtmetallischem Substrat und metallischer Oberfläche bei 10.000-facher Vergrößerung bestimmt. Zur Auswertung wird das Programm OPTIMAS der Firma Wilhelm Mikroelektronik verwendet. Als Ergebnis werden X-Y-Wertepaare ermittelt, die die Grenzlinie zwischen Substrat und Schicht beschreiben. Zur Bestimmung der Grenzlinienvergrößerung im Sinne der vorliegenden Erfindung ist eine Strecke von mindestens 100 µm erforderlich. Dabei ist der Verlauf der Grenzlinie mit mindestens 10 Messpunkten pro µm zu bestimmen. Die Grenzlinienvergrößerung bestimmt sich aus dem Quotienten von wahrer Länge durch geometrische Länge. Die geometrische Länge entspricht dem Abstand der Messstrecke, das heißt zwischen dem ersten und letzten Messpunkt. Die wahre Länge ist die Länge der Linie, die durch alle aufgenommenen Messpunkte verläuft.

Der Oberflächenrauheitswert R_a bestimmt sich nach der Norm DIN 4768 / ISO 4287/1 ebenfalls unter der Verwendung der zuvor aufgenommenen X-Y-Wertepaare.

Gemäß einer weiteren, ebenfalls bevorzugten Ausführungsform der vorliegenden Erfindung enthält das nichtmetallische Substrat mindestens ein faserverstärktes Polymer, insbesondere ein Kohlenstofffaser verstärktes Polymer, und der Durchmesser der Faser beträgt weniger als 10 μm.

WO 2004/092445

Darüber hinaus kann das nichtmetallische Substrat in einer weiteren Form der vorliegenden Erfindung mindestens ein faserverstärktes Polymer enthalten, insbesondere ein Glasfaser verstärktes Polymer, wobei der Durchmesser der Faser mehr als 10 µm beträgt.

7

PCT/IB2004/050460

Sofern die Verbundwerkstoffe nicht nur thermischen Beanspruchungen unterliegen sondern auch mechanischen werden besonders bevorzugt verstärkte Kunststoffe eingesetzt, insbesondere Kohlenstofffaser verstärkte Kunststoffe (CFK), Glasfaser verstärkte Kunststoffe (GFK), auch durch Aramitfasern verstärkte Kunststoffe oder Mineralfaser verstärkte Kunststoffe.

Mit der Verwendung dieser Gegenstände wird eine hohe Steifigkeit der resultierenden Bauteile bei geringem Gewicht erzielt, die aufgrund ihrer geringen Kosten für den industriellen Einsatz besonders interessant sind wie z.B. Bauteile für den Kabinenbereich von Flugzeugen. Insbesondere Glasfaser verstärkte Polymere als Bestandteil des nichtmetallischen Substrates, die Fasern mit einem Durchmesser größer als 10 µm aufweisen, sind sehr preiswert und gut zu verarbeiten. Der Faserdurchmesser hat einen großen Einfluss auf die Rauhigkeitswerte, so dass bei solchen Werkstoffen gemäß der vorliegenden Erfindung ein Rauhigkeitswert Ra von höchstens 10 µm erzielt wird. Gleichzeitig ist es erfindungsgemäß möglich, ausgezeichnete Werte für die Haftfestigkeit zu erzielen. Darüber hinaus weisen die erfindungsgemäß verwendeten Gegenstände eine hohe Gleichmäßigkeit der Haftung auf. Dies ermöglicht erstmals, die Lebensdauer für das dekorative Bauteil deutlich zu erhöhen. Denn bereits eine lokale Delamination des Schichtenverbundes führt zu einem Versagen des gesamten Bauteils. Besonders gravierend ist der Vorteil bei Bauteilen mit einer durch den Schichtenverbund bedeckten Oberfläche von mehr als 10 dm², also bei großen Bauteilen bzw. Bauteilen mit einer großen Oberfläche.

25

30

35

20

5

10

15

In einer weiteren Ausführungsform weist der vorstehend beschriebene Gegenstand eine Grenze zwischen nichtmetallischem Substrat und metallischer Schicht auf, die eine Rauhigkeit mit einem R_z-Wert von höchstens 100 μm aufweist.

Gerade für den Einsatz von faserverstärkten Polymeren, deren Faserstärke mehr als 10 μ m beträgt, ist es wichtig, möglichst geringe R_z -Werte zu erzielen. Bei dieser Kombination ist es überraschenderweise möglich, hohe Haftfestigkeiten bei – im Verhältnis den verwendeten großen Faserdurchmessern – geringen R_z -Werten zu erzielen.

Das Polymer des nichtmetallischen Substrats ist in einer bevorzugten Ausführungsform der Erfindung ausgewählt aus der Gruppe von Polyamid, Polyvinylchlorid, Polystyrol, Epoxidharzen, Polyetheretherketon, Polyoxymethylen, Polyformaldehyd, Polyacetal, Polyurethan,

Polyetherimid, Polyphenylsulfon, Polyphenylensulfid, Polyarylamid, Polycarbonat und Polyimid.

Bei dieser Ausführungsform kann die metallische Schicht eine Haftfestigkeit von mindestens 12 N/mm² aufweisen.

5

Gleichermaßen kann das Polymer des nichtmetallischen Substrats in einer anderen Ausführungsform der vorliegenden Erfindung aber auch ausgewählt sein aus Polypropylen oder Polytetrafluorethylen.

In den Fällen, in denen die nichtmetallische Schicht entweder Polypropylen und/oder Polytetrafluorethylen enthält, werden Haftfestigkeiten von mindestens 4 N/mm² erzielt. Dies stellt einen ausgezeichneten Wert dar, insbesondere in Verbindung mit der hohen Gleichmäßigkeit der Haftfestigkeit, die bisher nicht erzielt werden konnte.

Besonders bevorzugt sind erfindungsgemäße Ausführungsformen, die eine Standardabweichung der Haftfestigkeit sechs verschiedener, über die Oberfläche des Schichtenverbundes verteilten Messwerte von höchstens 25 %, insbesondere höchstens 15 %, des arithmetischen Mittelwerts aufweisen.

Auf diese Weise ist eine noch höhere mechanische Beanspruchbarkeit der resultierenden Bauteile gewährleistet.

Gemäß einer weiteren, ebenfalls bevorzugten Ausführungsform der vorliegenden Erfindung ist die außenstromlos abgeschiedene Metallschicht eine Metallegierung oder Metalldispersionsschicht.

25

30

35

20

Auf diese Weisen können erstmals Gegenstände mit einem Verbundwerkstoff als dekorative Bauteile verwendet werden, die eine ausgezeichnete Haftung der metallischen Schicht auf dem nichtmetallischen Substrat aufweisen. Auch die Gleichmäßigkeit der Haftung der metallischen Schicht spielt eine wesentliche Rolle für die Eignung dieser Gegenstände als stark beanspruchte Bauteile. Eine gezielte Auswahl des nichtmetallischen Substrates und der darauf befindlichen metallischen Schicht ermöglicht eine exakte Anpassung des Eigenschaftsprofils an die Bedingungen des Einsatzgebietes.

Besonders bevorzugt wird auf das nichtmetallische Substrat des erfindungsgemäß verwendeten Gegenstands als außenstromlos abgeschiedene Metallschicht eine Kupfer-, Nickel- oder Goldschicht aufgebracht.

10

15

20

25

30

35

Es kann aber auch eine außenstromlos abgeschiedene Metalllegierung oder Metalldispersionsschicht aufgebracht werden, bevorzugt eine Kupfer-, Nickel- oder Goldschicht mit eingelagerten nichtmetallischen Partikeln. Dabei können die nichtmetallischen Partikel eine Härte von mehr als 1.500 HV aufweisen und ausgewählt sein aus der Gruppe von Siliziumcarbid, Korund, Diamant und Tetraborcarbid.

Diese Dispersionsschichten weisen somit neben den zuvor beschriebenen Eigenschaften weitere Funktionen auf, beispielsweise kann die Verschleißbeständigkeit oder Oberflächenbenetzung der verwendeten Gegenstände verbessert werden.

Ebenfalls bevorzugt können die nichtmetallischen Partikel reibungsvermindernde Eigenschaften aufweisen und ausgewählt sein aus der Gruppe von Polytetrafluorethylen, Molybdänsulfid, kubisches Bornitrid und Zinnsulfid.

Die Gegenstände der vorliegenden Erfindung werden besonders bevorzugt mit Hilfe eines speziellen Verfahrens erhalten, das die folgenden Schritte umfasst:

- i. die Oberfläche der nichtmetallischen Schicht wird vor Aufbringen der metallischen Schicht nicht chemisch vorbehandelt;
- ii. die Oberfläche der nichtmetallischen Schicht wird in einem ersten Schritt mittels eines Strahlmittels mikrostrukturiert;
- iii. die metallische Schicht wird anschließend durch außenstromlose Metallabscheidung aufgebracht.

Die als dekorative Bauteile zu verwendenden Gegenstände gemäß der vorliegenden Erfindung weisen als Verbundwerkstoff zunächst ein nichtmetallisches Substrat auf, das mindestens ein Polymer enthält. Zur Herstellung des Verbundwerkstoffes gemäß der Erfindung wird die Oberfläche des nichtmetallischen Substrates in einem ersten Schritt mittels einer Strahlbehandlung mikrostrukturiert. Das verwendete Verfahren ist zum Beispiel in der DE 197 29 891 A1 beschrieben. Als Strahlmittel werden besonders verschleißbeständige, anorganische Partikel verwendet. Bevorzugt handelt es um Kupfer-Aluminiumoxid oder Siliziumcarbid. Dabei hat es sich als vorteilhaft erwiesen, dass das Strahlmittel eine Partikelgröße zwischen 30 und 300 µm aufweist. Dort ist weiterhin beschrieben, dass auf die so aufgerauhten Oberflächen eine Metallschicht aufgebracht werden kann mittels einer außenstromlosen Metallabscheidung.

Wie bereits die Verfahrensbezeichnung aussagt, wird bei der außenstromlosen Metallabscheidung während des Beschichtungsprozesses keine elektrische Energie von außen zugeführt sondern die Metallschicht wird ausschließlich durch eine chemische Relation abgeschieden. Die Metallisierung von nichtleitenden Kunststoffen in einer chemisch reduktiv

WO 2004/092445

5

10

15

20

25

30

35

arbeitenden Metallsalzlösung benötigt einen Katalysator an der Oberfläche, um an diesem das metastabile Gleichgewicht des Metallreduktionsbades zu stören und an der Oberfläche des Katalysators Metall abzuscheiden. Dieser Katalysator besteht aus Edelmetallkeimen wie Palladium, Silber, Gold und vereinzelt Kupfer, die auf der Kunststoffoberfläche aus einem Aktivatorbad angelagert werden. Bevorzugt wird, verfahrenstechnisch begründet, jedoch eine Aktivierung mit Palladiumkeimen.

10

PCT/IB2004/050460

Im wesentlichen erfolgt die Aktivierung der Substratoberfläche in zwei Schritten. In einem ersten Schritt wird das Bauteil in eine kolloidale Lösung (Aktivatorbad) eingetaucht. Dabei werden die für eine Metallisierung notwendigen, bereits in der Aktivatorlösung vorhandenen Palladiumkeime an der Kunststoffoberfläche adsorbiert. Nach der Bekeimung wird durch Spülen in einer alkalischen, wäßrigen Lösung (Konditionierung) das sich beim Eintauchen in die kolloidalen Lösung zusätzlich gebildete Zinn-II- bzw. Zinn-IV-Oxidhydrat aufgelöst und dadurch der Palladiumkeim freigelegt. Nach dem Spülen kann mit chemischen Reduktionsbädern vernickelt oder verkupfert werden.

Dies erfolgt in einem durch einen Stabilisator im metastabilen Gleichgewicht gehaltenen Bad, welches sowohl das Metallsalz als auch das Reduktionsmittel enthält. Die Bäder für die Nickel- bzw. Kupferabscheidung haben die Eigenschaft, die in ihnen gelösten Metallionen an den Keimen zu reduzieren und elementares Nickel oder Kupfer abzuscheiden. Im Beschichtungsbad müssen sich die beiden Reaktionspartner den Edelmetallkeimen an der Kunststoffoberfläche nähern. Durch die hierdurch stattfindende Redoxreaktion entsteht die Leitschicht, wobei die Edelmetallkeime dabei die Elektronen des Reduktionsmittels aufnehmen und sie bei Annäherung eines Metallions wieder abgeben. Bei dieser Reaktion wird Wasserstoff freigesetzt. Nachdem die Palladiumkeime mit Nickel bzw. Kupfer überzogen wurden, übernimmt die aufgebrachte Schicht die katalytische Wirkung. Dies bedeutet, dass die Schicht von den Palladiumkeimen aus zusammenwächst, bis sie völlig geschlossen ist.

Exemplarisch wird an dieser Stelle auf die Abscheidung von Nickel eingegangen. Beim Beschichten mit Nickel wird die bekeimte und konditionierte Kunststoffoberfläche in ein Nickelmetallsalzbad eingetaucht, welches in einem Temperaturbereich zwischen 82°C und 94°C eine chemische Reaktion zulässt. Der Elektrolyt ist im allgemeinen eine schwache Säure mit einem pH-Wert, der zwischen 4,4 und 4,9 liegt.

Die aufgebrachten dünnen Nickelüberzüge können mit einer elektrolytisch abgeschiedenen Metallschicht verstärkt werden. Eine Beschichtung von Bauteilen mit Schichtendicken >25 µm ist aufgrund der niedrigen Abscheidungsgeschwindigkeit chemischer Beschichtungsprozesse nicht wirtschaftlich. Weiterhin können mit den chemischen Beschichtungspro-

WO 2004/092445 PCT/IB2004/050460

zessen nur wenige Beschichtungswerkstoffe abgeschieden werden, so dass es vorteilhaft ist, für weitere technisch wichtige Schichtwerkstoffe auf elektrolytische Verfahren zurückzugreifen. Ein weiterer wesentlicher Punkt sind die unterschiedlichen Eigenschaften chemisch und elektrolytisch abgeschiedener Schichten bei Schichtstärken $>\!25~\mu m$, beispielsweise Einebnung, Härte und Glanz. Die Grundlagen der elektrolytischen Metallabscheidung sind in B. Gaida, "Einführung in die Galvanotechnik", E.G. Leuze-Verlag, Saulgau, 1988 oder in H. Simon, M. Thoma, "Angewandte Oberflächentechnik für metallische Werkstoffe", C. Hanser-Verlag, München (1985) beschrieben.

Kunststoffteile, die durch einen außenstromlosen Beschichtungsprozess eine elektrisch leitende Schicht aufweisen, unterscheiden sich hinsichtlich der elektrolytischen Metallisierung nur unwesentlich von denen der Metalle. Trotzdem sollten einige Punkte bei der elektrolytischen Metallisierung von metallisierten Kunststoffen nicht außer acht gelassen werden. Aufgrund der meist geringen Leitschichtstärke muss die Stromdichte zu Beginn der elektrolytischen Abscheidung reduziert werden. Wird dieser Punkt nicht beachtet, kann es zum Ablösen und zum Verbrennen der Leitschicht kommen. Ferner sollte darauf geachtet werden, dass störende Anlaufschichten mit speziell dafür geeigneten Dekapierbädern entfernt werden. Weiterhin können Eigenspannungen zum Zerstören der Schicht führen. Bei der Abscheidung von Nickelschichten aus einem ammoniakalischen Bad können beispielsweise Zugspannungen in der Größenordnung von 400 bis 500 MPa auftreten. Durch Zusätze, wie Saccharin und Butindiol, kann eine Veränderung der Struktur der Nickelüberzüge in Form einer veränderten Korngröße und Bildung von Mikrodeformationen den Abbau von inneren Spannungen begünstigen, was sich auf ein mögliches vorzeitiges Versagen bei der Beschichtung positiv auswirken kann.

Beispiele für außenstromlos aufgebrachte Metallschichten sind in dem Handbuch der Firma AHC Oberflächentechnik ausführlich beschrieben ("Die AHC-Oberfläche" Handbuch für Konstruktion und Fertigung, 4. Auflage, 1999).

Auf der metallischen Schicht können noch eine oder mehrere Schichten, insbesondere metallische, keramische sowie vernetzte oder gehärtete Polymerschichten angeordnet sein. So ist es zum Beispiel möglich, auf einer außenstromlos abgeschiedenen Nickelschicht als metallische Schicht der vorliegenden Erfindung eine weitere, elektrolytisch abgeschiedene Nickelschicht aufzubringen und darauf eine Chromschicht abzuscheiden. Die elektrolytische Abscheidung der zweiten Nickelschicht wird vorgenommen, um größere Schichtdicken kostengünstig herstellen zu können.

10

15

20

25

30

PCT/IB2004/050460

Des weiteren können die Gegenstände der vorliegenden Erfindung als metallische Schicht eine Kupferschicht aufweisen, auf die anschließend eine weitere Kupferschicht aufgebracht werden kann. Anschließend wird zum Beispiel eine Goldschicht auf die bereits vorhandenen Metallschichten appliziert. Solche Beschichtungen können ihre Anwendung zum Beispiel zur Herstellung vergoldeter Armaturen, beispielsweise im Sanitär- oder Automobilbereich, finden.

12

Auch können die gemäß der vorliegenden Erfindung verwendeten Gegenstände eine Nickelschicht als metallische Schicht aufweisen, auf die eine weitere Nickelschicht aufgebracht wird. Auf diese Weise ist es möglich, eine hohe Steifigkeit der resultierenden Kunststoffteile zu erreichen und so eine Anwendung für mechanisch stark beanspruchte Komponenten zu gewährleisten.

Des weiteren können metallische Schichten nicht nur elektrolytisch sondern auch mit Hilfe anderer Verfahren wie CVD/PVD auf einen Gegenstand mit einer metallischen Schicht der vorliegenden Erfindung aufgebracht werden.

Auf diese Weise ist es möglich, Aluminium oder Edelstahl auf einen Gegenstand aufzubringen, der zum Beispiel aus Kunststoff besteht und mit einer Nickelschicht gemäß der vorliegenden Erfindung versehen ist.

Ein weiteres interessantes Beispiel für einen erfindungsgemäßen Gegenstand ist ein Kunststoff, der zunächst mit einer außenstromlos aufgebrachten Nickelschicht versehen ist. Auf diese Nickelschicht werden anschließend nacheinander Schichten von Silber und Gold elektrolytisch aufgetragen.

Insgesamt zeigen die oben angeführten Beispiele, dass die erfindungsgemäßen Gegenstände in einem sehr großen Bereich technischer Anwendungen eingesetzt werden können.

Ein Gegenstand gemäß der vorliegenden Erfindung kann beispielsweise als Gehäuse, Behälter, Griff, Abdeckung, Emblem, Halter und Zierleiste verwendet werden.

25

30

35

Beispiel (erfindungsgemäß)

Eine Platte aus Polyamid-6 mit den Abmessungen 200 * 100 * 12 mm mit einer Ausgangsrauhigkeit von R_a = 0,64 μ m und R_z = 7,5 μ m wurde oberflächenbehandelt:

- Die Oberflächenvorbehandlung wird mit einer modifizierten Druckstrahlanlage der Fa. Straaltechnik International vorgenommen. Die Strahlanlage wird mit einem Druck von 4 bar betrieben. Als Strahldüse wird eine Borcarbiddüse mit einem Durchmesser von 8 mm eingesetzt. Die Strahldauer beträgt 4,6 s. Als Strahlmittel wird SiC der Körnung P80 mit einem mittleren Korndurchmesser von 200 bis 300 μm verwendet.
- 10 Um das Strahlsystem speziell an die Anforderungen der Kunststoffmodifikation hinsichtlich reproduzierbarer Oberflächentopographien anzupassen, wurden 2 Druckkreisläufe installiert, je einer für den Transport des Strahlmittels und den eigentlichen Beschleunigungsvorgang. Diese Modifikation ergab einen sehr konstanten Volumenstrom und einen großen Druckbereich.
- Düse. Die Strömungsverhältnisse gewährleisten, verursacht durch einen hohen Volumenstrom des Strahlmittels und einen geringen Anteil an Druckluft, einen geringen Verschleiß der Anlage und des Strahlmittels. Erst am Ende des Transportschlauches vor der Mischdüse wird der Querschnitt reduziert, um den gewünschten Volumenstrom einzustellen. Bei allen Kunststoffvorbehandlungen wurde ein konstanter Volumenstrom von 1 l/min vorgegeben. Im zweiten Teil des Systems strömt bis zur Düse Druckluft (Volumenstrom 1), die sich in einem Druckbereich von 0,2-7 bar stufenlos einstellen lässt. Das Strahlmittel, welches mit einer sehr kleinen Strömungsgeschwindigkeit in die Mischdüse gefördert wird, wird dann durch die hohe Strömungsgeschwindigkeit des Druckluftstroms beschleunigt.

Die so aufgerauhte Platte wir in ein Ultraschallbad mit einem Gemisch aus entionisiertem Wasser und 3 Vol.-% Butylglykol fünf Minuten lang behandelt.

Die für die Metallabscheidung der Leitschicht verwendeten Badreihen basieren auf der bekannten kolloidalen Palladiumaktivierung in Verbindung mit einer abschließenden katalysierten Metallreduktion. Alle hierfür benötigten Badreihen wurden von der Fa. Max Schlötter bezogen. Die vom Hersteller angegeben Tauchreihenfolgen, Behandlungszeiten und -temperaturen wurden bei allen Prozeßschritten der Nickelabscheidung eingehalten:

(1) Aktivatorvortauchlösung:

Dient zur Vermeidung der Einschleppung von Verunreinigungen und zur vollständigen Benetzung der Probe vor dem eigentlichen Aktivieren der Oberfläche.

Tauchzeit: 2 min, Raumtemperatur

(2) Aktivator GS 510:

Aktivierung der Oberfläche mit Zinn/Palladium-Kolloid.

Tauchzeit: 4 min, Raumtemperatur

5 (3) Spülbäder: entionisiertes Wasser

Vermeidung der Einschleppung von Aktivator GS 510-Bestandteilen durch Spülen in entionisiertem Wasser.

Tauchzeit: 1 min, Raumtemperatur

(4) Conditioner 101:

10

25

30

Konditionierung der Werkstoffoberfläche durch Ablösen störender Zinnverbindungen von der Oberfläche.

Tauchzeit: 6 min, Raumtemperatur

(5) Spülbäder: entionisiertes Wasser.

Tauchzeit: 1 min, Raumtemperatur

15 (6a) Chemisches Nickelbad SH 490 LS:

Metallisieren der Kunststoffe mit einer hellen, halbglänzenden amorphen Schicht bei einer Abscheidetemperatur von 88-92°C.

Tauchzeit: 10 min

20 Bei der gewählten Tauchzeit im Nickelbad ergab sich eine Schichtstärke von 1,4 μm. Diese Stärke der Nickelschicht reicht für eine elektrolytische Beschichtung aus.

Sämtliche Prozeßschritte, die zur Abscheidung der Leitschicht nötig waren, erfolgten in 50 I fassenden Kunststoffwannen, wobei bei der Nickelabscheidung durch eine zusätzliche Heizplatte mit Temperaturregelung eine Badtemperatur von $90^{\circ} \pm 0,5^{\circ}$ C während des gesamten Beschichtungszyklus eingehalten wurde. Um eine gleichmäßige und reproduzierbare Schichtqualität zu erhalten, wurden die Badreihen nach einem Durchsatz von 20 Proben nach Angaben der Fa. Max Schlötter analysiert und ergänzt.

Nachdem die Nickelleitschicht chemisch aufgebracht war, wurden die Probe von ca. 90°C auf ca. 60°C in destilliertem Wasser abgekühlt, um dann bei 55°C elektrolytisch mit Nickel weiterbeschichtet zu werden. Dieser Zwischenschritt diente dazu, das Entstehen von Reaktionsschichten zu vermeiden und durch rasches Abkühlen hervorgerufene Eigenspannungen auszuschließen. Die Proben, die ausschließlich mit einer Nickelleitschicht beschichtet wurden, kühlten in einem destillierten Wasserbad langsam bis auf 25°C ab.

Die Querschliffuntersuchung durch REM (1.500-fach und 3.000-fach) sind in den folgenden Abbildungen (Abbildung 3) wiedergegeben.

Die Ergebnisse der Haftfestigkeitsuntersuchungen sind in Tabelle 1 dargestellt.

Tabelle 1

5

| ١ | lr. | Haftfestigkeit |
|-----------------------|-----|------------------------|
| | 1 | 20,5 N/mm² |
| | 2 | 19,5 N/mm² |
| | 3 | 13,4 N/mm² |
| | 4 | 16,4 N/mm² |
| | 5 | 22,3 N/mm ² |
| | 6 | 20,3 N/mm² |
| | 7 | 16,8 N/mm² |
| | 8 | 14,5 N/mm² |
| | 9 | 13,2 N/mm² |
| • | 10 | 12,9 N/mm² |
| | 11 | 16,7 N/mm² |
| | 12 | 24,5 N/mm² |
| | 13 | 18,4 N/mm² |
| | 4 | 19,2 N/mm² |
| | 5 | 15,4 N/mm² |
| | 6 | 22,9 N/mm² |
| | 7 | 16,7 N/mm² |
| | 8 | 17,3 N/mm² |
| | 9 | 12,8 N/mm² |
| 2 | 20 | 14,5 N/mm² |
| | 1:1 | 18,2 N/mm² |
| | 22 | 19,7 N/mm² |
| | 23 | 23,4 N/mm² |
| | 24 | 18,9 N/mm² |
| | 25 | 20,1 N/mm² |
| 2 | 26 | 21,4 N/mm² |
| | | |
| Standardabweichung | | 3,4 N/mm² |
| Mittelwert | | 18,1 N/mm² |
| Variationskoeffizient | | 19 % |
| | | |

Vergleichsbeispiel (nicht erfindungsgemäß)

- Das erfindungsgemäße Beispiel wird wiederholt, jedoch wird nach der Strahlbehandlung die Platte in einem Ultraschallbad in einer Suspension von 5 Gew.-% CaCO₃ in 96% Ethanol 5 Minuten lang behandelt.
 - Anschließend wird die Platte in einem weiteren Ultraschallbad mit reinen, 96-%igem Ethanol für weitere fünf Minuten lang behandelt.
- Die Querschliffuntersuchung durch REM (1.500-fach und 3.000-fach) sind in den folgenden Abbildungen (Abbildung 4) wiedergegeben.

Die Auswertung der EDX-Analyse ergab eine Restmenge an Calcium von 0,91 Gew.-%, die aus der Behandlung der CaCO₃ / Ethanol-Suspension stammt.

Die Ergebnisse der Haftfestigkeitsuntersuchungen sind in Tabelle 2 dargestellt.

5

15

Tabelle 2

| | Nr. | |
|-----------------------|-----|------------|
| | 1 | 9,9 N/mm² |
| | 2 | 19,1 N/mm² |
| | 3 | 10,1 N/mm² |
| | 4 | 13,1 N/mm² |
| | 5 | 16,6 N/mm² |
| | 6 | 10,3 N/mm² |
| | 7 | 19,8 N/mm² |
| | 8 | 13,3 N/mm² |
| | 9 | 21,4 N/mm² |
| | 10 | 10,9 N/mm² |
| | 11 | 20,0 N/mm² |
| | 12 | 10,9 N/mm² |
| | 13 | 11,7 N/mm² |
| • | 14 | 13,0 N/mm² |
| | 15 | 16,4 N/mm² |
| | 16 | 14,1 N/mm² |
| | 17 | 15,4 N/mm² |
| | 18 | 10,5 N/mm² |
| | 19 | 15,8 N/mm² |
| | 20 | 16,7 N/mm² |
| | 21 | 8,5 N/mm² |
| | 22 | 17,2 N/mm² |
| | 23 | 7,0 N/mm² |
| | 24 | 18,2 N/mm² |
| | 25 | 7,2 N/mm² |
| | 26 | 19,4 N/mm² |
| | | |
| Standardabweichung | | 4,2 N/mm² |
| Mittelwert | | 14,1 N/mm² |
| Variationskoeffizient | T | 29,8% |
| | | |

Die Ergebnisse zeigen deutlich einen signifikanten Unterschied in der Standardabweichung der Haftfestigkeit der verschiedenen, über die Oberfläche des Verbundwerkstoffes verteilten Messwerte.

Dieser Unterschied bewirkt beispielsweise bei der Verwendung von Türgriffen von Automobilen aus Polyamid, dass neben der optischen Eigenschaft des Bauteils auch die thermische Beständigkeit gegenüber Temperaturschwankungen für einen Zeitraum von mehr als 15 Jahren ohne lokal auftretenden Delaminationen gewährleistet ist.

Bezugszeichenliste Abbildung 1:

- (1) Zugstempel
- (2) Kleber
- (3) Metallschicht
- (4) Substrat

Patentansprüche

- Verwendung eines Gegenstands, dessen Oberfläche ganz oder teilweise einen Verbundwerkstoff aufweist, wobei der Verbundwerkstoff aus einem nichtmetallischen Substrat, enthaltend mindestens ein Polymer, und einer darauf befindlichen außenstromlos abgeschiedenen metallischen Schicht mit einer Haftfestigkeit von mindestens 4 N/mm² besteht, als dekoratives Bauteil.
- Verwendung nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass die Standardabweichung der Haftfestigkeit an sechs verschiedenen, über die Oberfläche des Verbundwerkstoffes verteilten Messwerte von höchstens 25 % des arithmetischen Mittelwerts aufweist.
- 3. Verwendung nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, dass
 - a) die Oberfläche des Gegenstands vor Aufbringen der außenstromlos abgeschiedenen metallischen Schicht nicht chemisch vorbehandelt wird; und
 - b) die metallische Schicht nicht durch thermisches Spritzen, CVD, PVD oder Laserbehandlung aufgebracht wird.
- 4. Verwendung nach einem der Ansprüche 1 bis 3, dadurch gekennzeichnet, dass das nichtmetallische Substrat die Oberfläche des Gegenstands ist.
- 5. Verwendung nach einem der Ansprüche 1 bis 3, dadurch gekennzeichnet, dass das nichtmetallische Substrat nicht die Oberfläche des Gegenstands ist.
- Verwendung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass die zwischen nichtmetallischem Substrat und metallischer Schicht befindliche Grenze eine Rauhigkeit mit einem R_z-Wert von höchstens 35 μm aufweist.
- Verwendung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass die zwischen nichtmetallischem Substrat und metallischer Schicht befindliche Grenze eine Rauhigkeit mit einem R_a-Wert von höchstens 5 μm aufweist.
- 8. Verwendung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass das nichtmetallische Substrat mindestens ein faserverstärktes Polymer, insbesondere ein Kohlenstofffaser verstärktes Polymer, enthält und der Durchmesser der Faser weniger als 10 µm beträgt.

- Verwendung nach einem der Ansprüche 1 bis 5, dadurch gekennzeichnet, dass das nichtmetallische Substrat mindestens ein faserverstärktes Polymer, insbesondere ein Glasfaser verstärktes Polymer, enthält und der Durchmesser der Faser mehr als 10 μm beträgt.
- 10. Verwendung nach Anspruch 9, dadurch gekennzeichnet, dass die zwischen nichtmetallischem Substrat und metallischer Schicht befindliche Grenze eine Rauhigkeit mit einem Ra-Wert von höchstens 10 μm aufweist.
- 11. Verwendung nach einem der Ansprüche 9 oder 10, dadurch gekennzeichnet, dass die zwischen nichtmetallischem Substrat und metallischer Schicht befindliche Grenze eine Rauhigkeit mit einem R_z-Wert von höchstens 100 μm aufweist.
- 12. Verwendung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass das Polymer ausgewählt ist aus der Gruppe von Polyamid, Polyvinylchlorid, Polystyrol, Epoxidharzen, Polyetheretherketon, Polyoxymethylen, Polyformaldehyd, Polyacetal, Polyurethan, Polyetherimid, Polyphenylsulfon, Polyphenylensulfid, Polyarylamid, Polycarbonat und Polyimid.
- 13. Verwendung nach Anspruch 12, dadurch gekennzeichnet, dass die metallische Schicht eine Haftfestigkeit von mindestens 12 N/mm² aufweist.
- 14. Verwendung nach einem der Ansprüche 1 bis 11, dadurch gekennzeichnet, dass das nichtmetallische Substrat Polypropylen oder Polytetrafluorethylen ist.
- 15. Verwendung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass die Standardabweichung der Haftfestigkeit höchstens 25 %, insbesondere höchstens 15 %, des arithmetischen Mittelwerts beträgt.
- 16. Verwendung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass die außenstromlos abgeschiedene Metallschicht eine Metalllegierung oder Metalldispersionsschicht ist.
- 17. Verwendung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass die außenstromlos abgeschiedene Metallschicht eine Kupfer-, Nickel- oder Goldschicht ist.

- 18. Verwendung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass die außenstromlos abgeschiedene Metalldispersionsschicht eine Kupfer-, Nickel- oder Goldschicht mit eingelagerten nichtmetallischen Partikeln ist.
- 19. Verwendung nach Anspruch 18, dadurch gekennzeichnet, dass die nichtmetallischen Partikel eine Härte von mehr als 1.500 HV aufweisen und ausgewählt sind aus der Gruppe von Siliziumcarbid, Korund, Diamant und Tetraborcarbid.
- 20. Verwendung nach Anspruch 18 oder 19, dadurch gekennzeichnet, dass die nichtmetallischen Partikel reibungsvermindernde Eigenschaften aufweisen und ausgewählt aus der Gruppe von Polytetrafluorethylen, Molybdänsulfid, kubisches Bornitrid und Zinnsulfid.
- 21. Verwendung nach einem der vorhergehenden Ansprüche als Gehäuse, Behälter, Griff, Abdeckung, Emblem, Halter und Zierleiste.

1/2

Abbildung 1

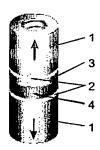
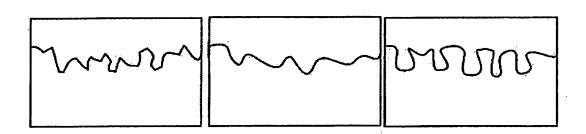


Abbildung 2



Mikrostrukturlerung

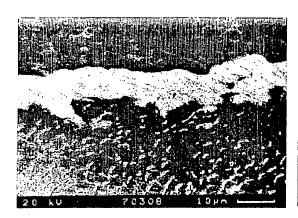
Ätzen

ABC mit Metallschicht WO 2004/092445 PCT/IB2004/050460

10/553147

2/2

Abbildung 3



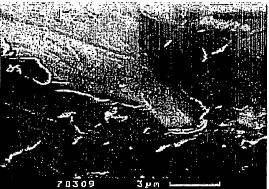
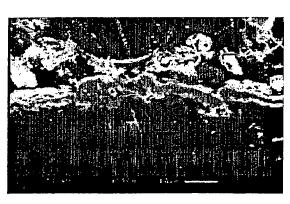
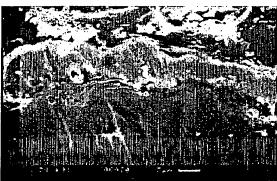


Abbildung 4 - Stand der Technik





| A. CLASSI IPC 7 | ification of subject matter C23C18/22 B24C1/06 B29C59/C | 02 | | | |
|---|---|--|-----------------------|--|--|
| A coording t | o International Patent Classification (IPC) or to both national classific | ation and IPC | | | |
| | SEARCHED | allon and if C | | | |
| | ocumentation searched (classification system followed by classificati | on symbols) | | | |
| IPC 7 | C23C B24C B29C | | | | |
| | | | : | | |
| Documenta | tion searched other than minimum documentation to the extent that s | such documents are included in the fields so | earched | | |
| Electronic d | lata base consulted during the international search (name of data ba | se and, where practical search terms used |) | | |
| | ternal, WPI Data, PAJ, COMPENDEX | | • | | |
| ELOTI | ternar, wri bata, rao, comrendex | | | | |
| | | | | | |
| | | | | | |
| C. DOCUM | ENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT | | | | |
| Category ° | Citation of document, with Indication, where appropriate, of the rel | evant passages | Relevant to claim No. | | |
| | | | | | |
| χ | CH 492 798 A (BURNAND S A) | | 1-21 | | |
| | 13 March 1970 (1970-03-13) | | | | |
| | the whole document | | | | |
| v | US 3 607 352 A (LEIBOWITZ GARY ET | Γ Λ 1 \ | 1-21 | | |
| Х | 21 September 1971 (1971-09-21) | AL) | 1-21 | | |
| | column 4, line 5 - column 5, line | 2 31 | | | |
| | | | | | |
| χ | GB 656 397 A (METAPLAST COMPANY 1 | (NC) | 1-21 | | |
| | 22 August 1951 (1951-08-22) | | | | |
| | page 2, line 25 - line 48; claims page 3, line 94 - line 122 | | | | |
| | page 3, 11ne 94 - 11ne 122 | | | | |
| Α | DE 197 29 891 A (SAUER HARTMUT) | | 1-21 | | |
| | 14 January 1999 (1999-01-14) | | | | |
| | cited in the application | | | | |
| | the whole document | | | | |
| | | | | | |
| | | | | | |
| Furth | ner documents are listed in the continuation of box C. | χ Patent family members are listed | in annex. | | |
| · Special co | tegories of cited documents: | Land . | | | |
| • | | "T" later document published after the inte or priority date and not in conflict with | | | |
| | ent defining the general state of the art which is not ered to be of particular relevance | cited to understand the principle or the invention | | | |
| "E" earlier o | tocument but published on or after the international ate | *X* document of particular relevance; the cannot be considered novel or cannot | | | |
| "L" docume | nt which may throw doubts on priority claim(s) or is cited to establish the publication date of another | involve an inventive step when the do | cument is taken alone | | |
| citation | or other special reason (as specified) | "Y" document of particular relevance; the cannot be considered to involve an in | ventive step when the | | |
| O' docume | ent referring to an oral disclosure, use, exhibition or neans | document is combined with one or mo ments, such combination being obvio | | | |
| | *P* document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed in the art. *c* document member of the same patent family | | | | |
| Date of the actual completion of the international search Date of mailing of the international search report | | | | | |
| | | | | | |
| 1: | 3 August 2004 | 03/09/2004 | | | |
| Name and n | nailing address of the ISA | Authorized officer | | | |
| | European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2 NL – 2280 HV Rijswijk | | | | |
| | Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl, Fax: (+31-70) 340-3016 | Mauger, J | | | |

| | | | /IB2 | /IB2004/050460 | | |
|--|---|---------------------|------|-------------------------|---------------------|--|
| Patent document cited in search report | | Publication date | | Patent family member(s) | Publication date | |
| CH 492798 | Α | 13-03-1970 | СН | 1576467 A | 13-03-1970 | |
| US 3607352 | Α | 21-09-1971 | NONE | | | |
| GB 656397 | Α | 22-08-1951 | NONE | | | |
| DE 19729891 | Α | 14-01-1999 | DE | 19729891 A1 | 14-01-1999 | |

| A. KLASS IPK 7 | C23C18/22 B24C1/06 B29C59/C | 02 | | | |
|------------------------|---|---|---|--|--|
| Nech der In | nternationalen Patentklassifikation (IPK) oder nach der nationalen Kla | ssifikation und der IPK | | | |
| | RCHIERTE GEBIETE | SSIRREIGH GIO GCI VIV | | | |
| | erter Mindestprüfstoff (Klassifikationssystem und Klassifikationssymbo | ole) | | | |
| | C23C B24C B29C | · . | | | |
| Recherchie | rte aber nicht zum Mindestprüfstotf gehörende Veröffentlichungen, so | weit diese unter die recherchierten Gebiete | fallen | | |
| Während de | er internationalen Recherche konsultierte elektronische Datenbank (N | lame der Datenbank und evil. verwendete | Suchbegriffe) | | |
| EPO-In | iternal, WPI Data, PAJ, COMPENDEX | | | | |
| C. ALS WE | ESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN | | | | |
| Kategorie® | Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angab | e der in Betracht kommenden Teile | Betr. Anspruch Nr. | | |
| | | | | | |
| х | CH 492 798 A (BURNAND S A) 13. März 1970 (1970-03-13) das ganze Dokument | | 1-21 | | |
| х | US 3 607 352 A (LEIBOWITZ GARY ET 21. September 1971 (1971-09-21) Spalte 4, Zeile 5 - Spalte 5, Zei | 1-21 | | | |
| х | GB 656 397 A (METAPLAST COMPANY I 22. August 1951 (1951-08-22) Seite 2, Zeile 25 - Zeile 48; Ans Seite 3, Zeile 94 - Zeile 122 | 1-21 | | | |
| A | DE 197 29 891 A (SAUER HARTMUT) 14. Januar 1999 (1999-01-14) in der Anmeldung erwähnt das ganze Dokument | | 121 | | |
| I Weit | tere Veröffentlichungen sind der Fortsetzung von Feld C zu | Y Siehe Anhang Patentfamilie | | | |
| | ehmen | <u> </u> | | | |
| *A* Veröffer aber n | ntlichung, die den allgemeinen Sland der Technik definiert, iicht als besonders bedeutsam anzusehen ist | 'T' Spätere Veröffentlichung, die nach derr oder dem Prioritätsdatum veröffentlich Anmeldung nicht kollidiert, sondern nu Erfindung zugrundellegenden Prinzips | l worden ist und mit der r zum Verständnis des der | | |
| Anmel | | Theorie ängegeben ist *X* Veröffentlichung von besonderer Bedeu | itung; die beanspruchte Erfindung | | |
| schein andere | ntlichung, die geeignet ist, einen Prioritätsanspruch zweifelhaft er- en zu lassen, oder durch die das Veröffentlichungsdatum einer en im Recherchenbericht genannten Veröffentlichung belegt werden ber die aus einem anderen besonderen Grund angegeben ist (wie | kann allein aufgrund dieser Veröffentlik erfinderischer Tätigkeit beruhend betra "Y" Veröffentlichung von besonderer Bedet | ichtet werden itung; die beanspruchte Erlindung | | |
| ausgel | führl) | kann nicht als auf erfinderischer Tatigh werden, wenn die Veröffentlichung mit | einer oder mehreren anderen | | |
| eine B P' Veröffer | | | | | |
| | eanspruchten Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist Abschlusses der internationalen Recherche | Absendedatum des internationalen Re | cherchenberichts | | |
| 1: | 3. August 2004 | 03/09/2004 | | | |
| Name und P | Postanschrift der Internationalen Recherchenbehörde | Bevollmächtigter Bediensteter | | | |
| | Europäisches Patentamt, P.B. 5818 Patentlaan 2 NL – 2280 HV Rijswijk | | | | |
| | Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nt, Fax: (+31-70) 340-3016 | Mauger, J | | | |

| INTERNATION | NALER | RECHERCHENBER | RICHT | 「/IB2004/050460 | | |
|---|-------|-------------------------------|-------|-----------------------------------|-------------------------------|--------|
| Im Recherchenbericht angeführtes Patentdokum | | Datum der Veröffentlichung | | Mitglied(er) der Patentfamilie | Datum der Veröffentlichung | |
| CH 492798 | Α | 13-03-1970 | СН | 1576467 A | 13-03-1970 | \neg |
| US 3607352 | A | 21-09-1971 | KEINE | | | : |

19729891 A1

14-01-1999

KEINE

DE

GB 656397

DE 19729891

· A

Α

22-08-1951

14-01-1999